PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

06-276017

(43)Date of publication of application: 30.09.1994

(51)Int.CI.

H010 25/00 H01Q 3/26 H010 21/06

(21)Application number: 05-061805

(71)Applicant: NIPPON TELEGR & TELEPH CORP

<NTT>

(22)Date of filing:

22.03.1993

(72)Inventor: KOBAYASHI OSAMU

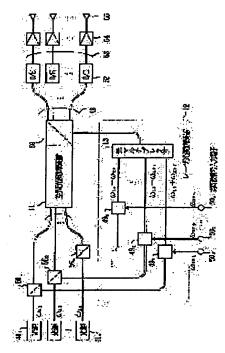
HORIKAWA KOJI

(54) ANTENNA FEEDING CIRCUIT

(57) Abstract:

PURPOSE: To form multi-beam constitution in which respective antenna beams correspond to plural high frequency signals one to one by using spatial light signal processing technique by preparing plural light sources which output laser lights differing in frequency and performing spatial optical modulating operation and high frequency signal superposing operation corresponding to antenna beam patterns by optical frequency multiplexing.

CONSTITUTION: The respective laser lights of angular frequencies $\omega L1-3wL$ which are outputted by the laser light sources 411-41n are distributed to two paths respectively by optical distributors 561-56n. A spatial optical modulating device 11 inputs respective laser lights of one path, performs spatial modulation and light frequency multiplexing corresponding to an antenna beam pattern, and outputs the result. Further, a laser light modulating device 12 imposes time modulation for superposing corresponding high frequency signals on the



laser lights of the other distribution path, performs the frequency multiplexing of the respective modulated signal lights, and outputs the result. The lights of those two paths are multiplexed by an optical multiplexer 59 and guided to a light-electricity converter array 52 through an optical fiber bundle 48 corresponding to respective radiation elements 55 of an array antenna.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

17.02.1999

[Date of sending the examiner's decision of rejection

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

BEST AVAILABLE COPY

(19)日本國特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-276017

(43)公阴日 平成6年(1994)9月30日

(51)Int.Cl.⁶

識別記号

广内整理番号

技術表示箇所

H 0 1 Q 25/00

2109-5 J

3/26

Z 2109-5 J

21/06

2109-5 J

審査請求 未請求 請求項の数 2 OL (全 10 頁)

(21)出願番号

(22)出願日

特願平5-61805

平成5年(1993)3月22日

(71)出願人 000004226

FΙ

日本電信電話株式会社

東京都千代田区内幸町一丁目1番6号

(72)発明者 小林 理

東京都千代田区内幸町1丁目1番6号 日

本電信電話株式会社内

(72)発明者 堀川 浩二

東京都千代田区内幸町1丁目1番6号 日

本電信電話株式会社内

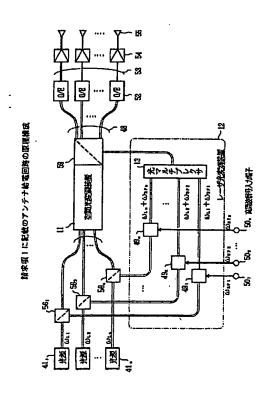
(74)代理人 弁理士 古谷 史旺

(54)【発明の名称】 アンテナ給電回路

(57)【要約】

【目的】 マルチビームを形成するアンテナ給電回路に 関し、空間的な光信号処理技術を用いて複数の高周波信 号と各アンテナビームが1対1に対応したマルチビーム を形成することを目的とする。

【構成】 異なる周波数のレーザ光を出力する複数のレ ーザ光源と、各周波数のレーザ光を2経路に分配する光 分配器と、一方の各周波数のレーザ光に対して一括して アンテナビームパターンに応じた空間的な変調を行う空 間光変調装置と、他方の各周波数のレーザ光に対してそ れぞれ対応する高周波信号を重畳する時間的な変調を行 い、各変調信号光を光周波数多重化して出力するレーザ 光変調装置と、各変調装置で生成された信号光を合波し アレーアンテナの各放射素子対応に出力する光合波器 と、各放射索子対応の信号光から各アンテナビームに対 応する高周波信号を抽出して各放射素子に供給する光/ 電気変換器とを備える。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 異なる周波数のレーザ光を出力する複数のレーザ光源と、

各周波数のレーザ光をそれぞれ 2 経路に分配する光分配 器と、

一方の経路に分配された各周波数のレーザ光に対して、 一括してアンテナビームパターンに応じた空間的な変調 を行う空間光変調装置と、

他方の経路に分配された各周波数のレーザ光に対して、 それぞれ対応する高周波信号を重畳する時間的な変調を 行い、各変調信号光を光周波数多重化して出力するレー ザ光変調装置と、

各変調装置で生成された信号光を合波し、アレーアンテナの各放射素子対応に出力する光合波器と、

前記各放射案子対応の信号光をそれぞれ電気信号に変換し、各アンテナビームに対応する高周波信号を抽出して 前記各放射案子に供給する光/電気変換器とを備えたことを特徴とするアンテナ給電回路。

【調求項2】 異なる周波数のレーザ光を出力する第一 の複数のレーザ光源と、

前記第一の複数のレーザ光源から出力される各周波数のレーザ光とそれぞれコヒーレントの関係を有するレーザ 光を出力する第二の複数のレーザ光源と、

前記第一の複数のレーザ光源から出力される各周波数のレーザ光に対して、一括してアンテナビームパターンに応じた空間的な変調を行う空間光変調装置と、

前記第二の複数のレーザ光源から出力される各周波数のレーザ光に対して、それぞれ対応する高周波信号を重量する時間的な変調を行い、各変調信号光を光周波数多重化して出力するレーザ光変調装置と、

各変調装置で生成された信号光を合波し、アレーアンテナの各放射素子対応に出力する光合波器と、

前記各放射索子対応の信号光をそれぞれ電気信号に変換し、各アンテナビームに対応する高周波信号を抽出して 前記各放射索子に供給する光/電気変換器とを備えたことを特徴とするアンテナ給電回路。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、空間的な光信号処理技術を用いてアンテナビームパターンを形成するアレーアンテナの給電回路において、同技術を用いてアレーアンテナをマルチビームアンテナとして機能させるアンテナ 給電回路に関する。

[0002]

【従来の技術】アレーアンテナは、放射素子ごとに高周 波信号の振幅および位相を設定することにより、所定の アンテナビームパターンを形成することができる。その アンテナビームパターンは、アンテナ開口に与える電界 分市の空間的なフーリエ変換として表される。したがっ て、必要なアンテナビームパターンを逆フーリエ変換 し、それから求まる振幅および位相を有する高周波信号 を各放射素子に給電すればそのアンテナビームパターン を実現することができる。

【0003】アレーアンテナの給電回路は、各放射素子に与える高周波信号の振幅および位相を設定する回路であり、その設定に応じたアンテナビームバターンが形成されることからアンテナビーム形成回路とも言われている。その構成法については各種提案されているが、近年提案されているアレーアンテナの給電回路には、空間的な光信号処理技術を用いたものがある(L.P.Anderson, F.Boldissar, D.C.D.Chang, "Phased array antenna be amforming using optical processor", proc.of AIAA, 92, pp.1279-1288, Washinton D.C., March 1992)。これは、レンズその他の光学系を用いてアンテナビームバターンに対応する高周波信号の振幅および位相を設定するものである。

【0004】すなわち、レンズはフーリエ変換機能を有するので、アンテナビームパターンに対応するマスクパターンを用意してレンズを通すことにより、マスクパターンに対応するフーリエ変換像を得ることができる。このフーリエ変換像に応じた振幅および位相を有する協問波信号を各放射累子に与えれば、マスクパターンに対応するアンテナビームパターンを実現することができる。このような原理に基づくアンテナ給電回路について、以下「空間光信号処理型アンテナビーム形成回路」という。

【0005】図4は、空間光信号処理型アンテナビーム 形成回路の構成例を示すブロック図である。なお、ここ に示す構成はマッハツェンダー干渉計を応用したもので ある。

【0006】図において、レーザ光源41から出力されたレーザ光は、ピンホールマスク 42_1 からコリメートレンズ 43_1 を通って平行光となり、ハーフミラー 44_1 によって2経路に分配され、それぞれアンテナビームパターンに応じた空間的な変調と、伝送すべき商周波信号を重畳する時間的な変調に供される。

【0007】ハーフミラー44 $_1$ で分配された一方のレーザ光は、ハーフミラー44 $_2$ で反射して反射型空間光変調器45に投影される。反射型空間光変調器45には、実現したいアンテナビームパターンの形状が描かれている。投影されたレーザ光の振幅は、それに応じて空間的に変調されて反射される。変調されたレーザ光は、フーリエ変換レンズ46,ハーフミラー44 $_3$ を介してバ東)48に導かれる。このとき、フーリエ変換レンズルンスクレー47が配置され、反射型空間光変調器45が配置され、後焦点面にレンズアレー47が配置され、反射型空間光変調器45に描かれたアンテナビームパターンのフーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換の)に得られる。

【0008】ハーフミラー44 $_1$ で分配された他方のレーサ光は、コリメートレンズ43 $_2$ を介して集束されて光周波数シフタ49に入力される。光周波数シフタ49は、高周波信号入力端子50から入力される高周波信号の周波数だけ入力光の周波数をシフトして出力する機能を有する。光周波数シフタ49から出力された信号光は、ピンホールマスク42 $_2$ からコリメートレンズ43 $_3$ を通って平行光に戻され、ミラー51で反射してハーフミラー44 $_3$ に照射される。

【0009】この2経路の光はハーフミラー44 $_3$ で合波され、ともにレンズアレー47から複数の光伝送路48を介して、光/電気変換器アレー(O/E)52に導かれる。光/電気変換器アレー52の出力には、この2経路の光のビート信号が得られる。このビート信号は、高周波信号入力端子50から入力された高周波信号と同じ周波数を有し、かつアンテナビームパターンに対応した振幅および位相情報を有する。

【0010】光/電気変換器アレー52から高周波伝送路53に出力されるビート信号は、それぞれ高周波増幅器モジュール54で増幅され、各放射薬子55から放射される。各放射薬子55に供給される高周波信号には、アンテナビームバターンに対応した振幅および位相情報が含まれているので、反射型空間光変調器45に描かれた図形と相似なアンテナビームバターンが形成される。【0011】通常、アレーアンテナで任意のアンテナビームバターンを形成するには、放射薬子数に対応した数の増幅器(または減衰器)および位相器が必要となる。上述の空間光信号処理型アンテナビーム形成回路では、これらの薬子に対応する機能を反射型空間光変調器45とフーリエ変換レンズ46によって実現しており、構成案子数の大幅な低減が図られている。

【0012】図5は、空間光信号処理型アンテナビーム形成回路の原理構成を示すブロック図であり、図4に示す各部を機能ごとに築約したものである。図において、レーザ光源41,複数の光伝送路48,高周波信号入力端子50,光/電気変換器アレー(O/E)52,高周波伝送路53,高周波増幅器モジュール54,放射素子55はそのまま対応する。

【0013】光分配器 56は、レーザ光源 41から出力されるレーザ光を 2経路に分配するハーフミラー 441に対応する。空間光変調装置 57は、レーザ光に対してアンテナビームパターンに応じた空間的な変調を行う反射型空間光変調器 45,フーリエ変換レンズ 46およびその前後焦点面までの空間伝送路に対応し、さらにレンズアレー 47の機能も含む。レーザ光変調装置 58は、レーザ光に伝送すべき高周波信号を重量する光周波数シフタ 49に対応する。両変調信号光を合成する光合成器 59は、フーリエ変換レンズ 46とレンズアレー 47との間に配置されるハーフミラー 443に対応する。また、各部を結合する光伝送路 60 $_1$ ~60 $_4$ は、図 4では

コリメートレンズその他を用いて形成される空間光伝送 路に対応する。

【0014】ところで、空間光変調装置57とレーザ光変調装置58に入力されるレーザ光は、互いにコヒーレントであれば、図4,図5に示すように必ずしも同一光源からとる必要はない。なお、ここに示すコヒーレントは時間的にコヒーレントであることを意味し、別光源を用いても容易に実現することができる。この原理に基づく空間光信号処理型アンテナビーム形成回路の構成は、文献(小西,中條,藤瀬、「光制御アレーアンテナの励振分布と放射特性」、電子情報通信学会技術報告A-P90-102,RCS90-32,1990)に説明されている。

[0015]

【発明が解決しようとする課題】図4および図5に示す空間光信号処理型アンテナビーム形成回路は、シングルビームのためのものである。

【0016】一方、アレーアンテナをマルチビームアンテナとして使用する場合には、給電回路において各アンテナビームに伝送すべき商周波信号を対応付けるが、それは電気的に処理される構成になっていた。

【0017】本発明は、空間的な光信号処理技術を用いてアンテナビームパターンを形成する技術を用いて、複数の高周波信号と各アンテナビームが1対1に対応したマルチビームを形成することができるアンテナ給電回路を提供することを目的とする。

[0018]

【課題を解決するための手段】 請求項1に記載の発明は、異なる周波数のレーザ光を出力する複数のレーザ光を出力する複数のレーザ光を出力する複数のレーザ光をそれぞれ2経路に分配する光分配器と、一方の経路に分配された各周波数のレーザ光で対して、一括してアンテナビームバターンに応じた空間的な変調を行う空間光変調装置と、他方の経路に分配された各周波数のレーザ光変調装置と、他方の経路に分配された各周波数のレーザ光で調を行い、各の経路に対して、それぞれ対応に対して、それぞれ対応に対力するとのでは、各変調装置で生成された信号光を合波し、アレーアンテナの各放射素子対応に出力する光合波器と、各アンテナの各放射素子対応に出力する光合波器と、各アンテナビームに対応する高周波信号を抽出して各放射素子に供給する光/電気変換器とを備える。

【0019】請求項2に記載の発明は、光分配器を用いて複数のレーザ光源から出力される各周波数のレーザ光を2経路に分配する代わりに、各周波数のレーザ光がコヒーレントの関係になるようにした2組の複数のレーザ光源を用意し、それぞれ空間光変調装置およびレーザ光変調装置に供給する。この構成は、請求項1に記載のものと同様である。

[0020]

【作用】図1は、請求項1に記載のアンテナ給電回路の 原理構成を示すブロック図である。 【0021】ここに示す構成は、n個のアンテナビーム (マルチビーム)を形成する一般的なものであり、発振 周波数が異なるn個のレーザ光源と、各アンテナビーム に割り当てるn個の高周波信号が用意されている。

【0022】図において、レーザ光源 $41_1 \sim 41_n$ から出力された角周波数(以下「周波数」という。) $\omega_{L1} \sim \omega_{Ln}$ の各レーザ光は、光分配器 $56_1 \sim 56_n$ でそれぞれ2経路に分配される。空間光変調装置 11 は、その一方の各レーザ光を入力してアンテナビームパターンに応じた空間的な変調と光周波数多重化を行って出力する。

【0023】また、レーザ光変調装置12は、分配された他方の各レーザ光に対して、それぞれ対応する高周波信号(周波数 $\omega_{RF1}\sim\omega_{RFn}$)を重畳する時間的な変調を行い、各変調信号光を光周波数多重化して出力する。ここでは、各光周波数シフタ $49_1\sim49_n$ が分配された他方の各レーザ光に対して、高周波信号入力端子 $50_1\sim50_n$ から入力される周波数 $\omega_{RF1}\sim\omega_{RFn}$ の高周波信号に応じた時間的な変調を行い、それぞれ($\omega_{L1}+\omega_{RF1}$) $\sim(\omega_{Ln}+\omega_{RFn})$ の周波数成分を有する信号光に変換する。光マルチプレクサ13は、各信号光を光周波数多重化して出力する。

【0024】この2経路の光は光合成器59で合波され、各放射聚子55に対応した複数の光伝送路(光ファイバ東)48を介して、光/電気変換器アレー(O/E)52に導かれる。このとき、光/電気変換器アレー52には周波数が異なる2nの数の信号光が入力される。

【0025】光/電気変換器アレー52は、入出力特性として2乗特性をもつ光検出器を構成要素として含むので、原理的には入力された2nのすべての信号光について、各周波数の和と差の周波数成分をもつ信号(ビート信号)を出力する。このビート信号には、①アンテナビームパターンに関する空間的な変調を行った光ビーム間の干渉、②高周波信号を重畳した光ビーム間の干渉、③両者の光ビーム間の干渉があり、それぞれi=1, 2, …, n、j=1, 2, …, n とすると、

- $\odot \omega_{\text{Li}} \pm \omega_{\text{Li}}$
- $(\omega_{Li} + \omega_{RFi}) \pm (\omega_{Lj} + \omega_{RFj})$
- $\Im (\omega_{Li} + \omega_{RFi}) \pm \omega_{Li}$
- と表すことができる。そのうち、

 $(\omega_{Li} + \omega_{RFi}) - \omega_{Li}$

の組み合わせにおいて、i=jのときの周波数成分をもつ信号、すなわち周波数 ω_{RFi} (i=1, 2, …, n)のn個の高周波信号のみを光/電気変換器アレー52の出力とする。

【0026】このようにして得られたn個の高周波信号は、高周波伝送路53を介して高周波増幅器モジュール54に入力され、そこで増幅されてそれぞれ対応する放射索子55から放射される。なお、このn個の高周波信

号はアンテナビームパターンの形状に応じた振幅および 位相を有しており、入力された各商周波信号がそれぞれ 対応するアンテナビーム (スポットビーム) に割り当て られることになる。

【0027】ところで、アンテナビームパターンのフーリエ変換像を形成する空間光変調装置 11に入力するレーザ光と、高周波信号を重畳するレーザ光変調装置 12に入力するレーザ光はコヒーレントでなければならない。以上の構成では、異なる周波数 $\omega_{L1} \sim \omega_{Ln}$ のレーザ光を出力する複数のレーザ光源 $41_1 \sim 41_n$ を用意し、各周波数のレーザ光を 2分配してコヒーレントな 2系統のレーザ光を生成している。

【0028】請求項2に記載のアンテナ給電回路は、図2に示すように、異なる周波数 $\omega_{L1}\sim\omega_{Ln}$ のレーザ光を出力する複数のレーザ光源 $41_{11}\sim41_{1n}$ と、同様の複数のレーザ光源 $41_{21}\sim41_{2n}$ を用意し、制御回路 $21_{1}\sim21_{n}$ により各周波数のレーザ光同士がコヒーレントになるように発振周波数および位相を制御する。これにより、1つの光源から分配して得られた2つのレーザ光と同等のものを得ることができる。その他は請求項1に記載のものと同様に機能する。なお、2つのレーザ光に記載のものと同様に機能する。なお、2つのレーザ光をヘテロダイン検波してその位相誤差を制御する公知の位相同期ループ (PLL) 技術を利用することができる。

10029

【実施例】図3は、請求項1に記載のアンテナ給電回路の実施例構成を示すブロック図である。なお、本実施例の構成は、図1に示す原理構成に対応するものである。また、本実施例では、マルチピームアンテナとして、サービスエリアを3個の円形スポットピームで裂うような場合を想定しているが、3ピーム以上への拡張も可能である。

【0030】図において、レーザ光源 $41_1\sim 41_3$ から出力された周波数 $\omega_{L1}\sim \omega_{L3}$ の各レーザ光は、それぞれコリメートレンズ $43_{11}\sim 43_{13}$ を通って平行光となり、ハーフミラー $44_{11}\sim 44_{13}$ によって2経路に分配される。

【0031】ハーフミラー44₁₁~44₁₃で分配された一方の3レーザ光は、マスクパターン31を通過し、フーリエ変換レンズ46,ハーフミラー44₃を介してレンズアレー47に入射し、光周波数多重化されて複数の光伝送路(光ファイパ束)48に導かれる。マスクパターン31は、各レーザ光とアンテナビーム(スポットピーム)に対応する3個のピンホールを有し、フーリエ変換レンズ46の前焦点面に配置される。その後焦点面にはレンズアレー47が配置され、マスクパターン31に対応するフーリエ変換像がレンズアレー47の位置(フーリエ変換面)に得られる。

[0032] ハーフミラー 44_{11} ~ 44_{13} で分配された他方の3レーザ光は、ミラー 51_1 で反射し、コリメー

トレンズ 43_{21} ~ 43_{23} を介して集束され、それぞれ光 間波数シフタ 49_1 ~ 49_3 に入力される。各光周波数シフタ 49_1 ~ 49_3 は、それぞれ高周波信号入力端子 50_1 ~ 50_3 から入力される高周波信号の周波数だけ入力光の周波数をシフトして出力する機能を有する。光 間波数シフタ 49_1 ~ 49_3 から出力された信号光は、光マルチプレクサ13 で光周波数多重化され、コリメートレンズ 43_3 、ピンホール 42_2 、ミラー 51_2 、コリメートレンズ 43_4 を介してハーフミラー 44_3 に照射される。

【0033】この光周波数多重化された 2 経路の光はハーフミラー 4 4 3 で合波され、ともにレンズアレー 4 7 から複数の光伝送路 4 8 を介して、光/電気変換器アレー (0 / E) 5 2 に導かれる。光/電気変換器アレー 5 2 の出力には、この光周波数多重化された 2 経路の光のピート信号が得られる。このビート信号は、高周波信号入力端子 5 0 1 2 3 から入力された各高周波信号と同じ周波数を有し、かつアンテナビームパターンのフー

リエ変換に対応した振幅および位相谐報を有する。光/ 電気変換器アレー52から高周波伝送路53に出力されるビート信号は、それぞれ高周波増幅器モジュール54 で増幅され、各放射素子55から放射される。このと き、入力された各高周波信号はそれぞれマスクパターン 31に対応するアンテナビーム(スポットビーム)に割り当てられる。

【0034】以下、図1に示す空間光変調装図11に対応するマスクパターン31,フーリエ変換レンズ46およびレンズアレー47において、アンテナビームパターンに対応したフーリエ変換像形成過程について説明する。

【0035】レンズアレー47の位置にあるフーリエ変換面における座標系を (f_x, f_y) とすると、各レーザ光源 $41_1 \sim 41_n$ から出力されたレーザ光は、このフーリエ変換面では、

[0036]

【数1】

$$\sum_{k=1}^{n} a_{k}(f_{x}, f_{y}) \cos \{\omega_{k} t + \phi_{a,k} + \phi(f_{x}, f_{y})\} \qquad \cdots (1)$$

【0037】となる。ただし、添字kは、k番目のレーザ光源 41_k から出力されたレーザ光に対応し、nはレーザ光源の数であり、本実施例ではn=3である。 ω_k および $\phi_{a,k}$ は、それぞれレーザ光源 41_k から出力されるレーザ光の周波数および位相である。 $a_k(f_x,f_y)$ および $\psi(f_x,f_y)$ は、それぞれレーザ光源 41_k から出力されるレーザ光が形成するフーリエ変換像の振幅成分および位相成分である。この(1)式は、複数のレーザ光のフーリエ変換が1枚のレンズにより一括してできる

ことを示している。

【0038】次に、それぞれ対応する高周波復号が重畳された各レーザ光のフーリエ変換面における様子について説明する。各レーザ光は、各高周波信号の周波数 ω RF1, ω RF2, ω RF3 だけシフトし、光マルチプレクサ13で光周波数多重化されてフーリエ変換面に到達する。この信号光はフーリエ変換面では、

[0039]

【数2】

$$\sum_{k=1}^{n} b_{k} \cos \{ (\omega_{k} + \omega_{RFk}) t + \phi_{b, k} \} \qquad \cdots (2)$$

【0040】となる。ただし、 b_k は定数であり、 ϕ $b_{j,k}$ はレーザ光源 41_k から出力されるレーザ光に対する光路の位相長である。フーリエ変換面に表れる像は、(1),(2) 式に示す 2 つの信号光を重ね合わせたものとなり、信号光各部の輝度および位相分布が、複数の光伝送路 5 8 を介してそのまま光/電気変換器アレー 5 2 に到

遊する。

【0041】光/電気変換器アレー52の各光検出器は 2乗特性をもつので、各入力信号光に対して、

 \cdots (3)

[0042]

【数3】

$$\sum_{k=1}^{n} \left[a_{k}(f_{x}, f_{y}) \cos \left\{ \omega_{k} t + \phi_{s, k} + \phi(f_{x}, f_{y}) \right\} + b_{k} \cos \left\{ \left(\omega_{k} + \omega_{RFK} \right) t + \phi_{b, k} \right\} \right]^{2}$$

【0043】を出力する。このうち、2経路の信号光の

の信号 (ビート信号) として、

周波数 $\omega_{\mathbf{k}}$, $(\omega_{\mathbf{k}} + \omega_{\mathbf{RFk}})$ の差に相当する周波数成分

$$a_k(f_x, f_y) \cdot b_k \cdot \cos \{\omega_{RFk}t + \psi(f_x, f_y) + (\phi_{a,k} - \phi_{b,k})\}$$

を取り出す。ここで、kは、1 , 2 , …, n (本実施例では3)である。このn個の信号は、高周波帯域の信号で周波数 ω_{RFk} を有し、アンテナビームバターンに対応する振幅情報 $a_k(f_x$, f_y) および位相情報 $\psi(f_x$, f_y) を有している。

【0044】これらの信号を髙周波増幅器モジュール54で増幅し、各放射素子55に供給すれば、周波数 ω RF1, ω RF2, …, ω RFn の各高周波信号がそれぞれ割り当てられた100045】

【発明の効果】以上説明したように本発明は、周波数の異なるレーザ光を出力する複数のレーザ光源を用意し、アンテナビームパターンに対応した空間光変調操作と高周波信号重量操作とを光周波数多重化して行うことにより、従来の空間光信号処理型アンテナビーム形成回路をマルチビーム形成に用いることができる。

【0046】すなわち、本発明によるアンテナ給電回路では、一つのマッハツェッダ干渉計を光周波数多重化して利用し、複数の高周波信号と各アンテナビームが1対1に対応したマルチビームを形成することにより、アレーアンテナをマルチビームアンテナとして機能させることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】請求項1に記載のアンテナ給電回路の原理構成を示すプロック図。

【図2】請求項2に記載のアンテナ給電回路の原理構成を示すブロック図。

【図3】請求項1に記載のアンテナ給電回路の実施例構成を示すブロック図。

【図4】空間光信号処理型アンテナビーム形成回路の構成例を示すブロック図。

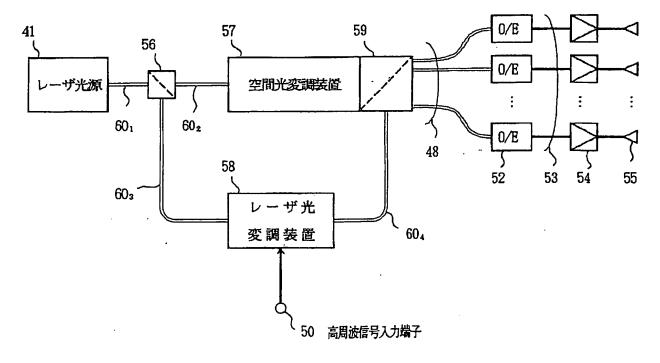
【図5】空間光信号処理型アンテナビーム形成回路の原理構成を示すブロック図。

【符号の説明】

- 11,57 空間光変調装置
- 12,58 レーザ光変調装置
- 13 光マルチプレクサ
- 21 制御装置
- 31 マスクパターン
- 41 レーザ光源
- 42 ピンホールマスク
- 43 コリメートレンズ
- 44 ハーフミラー
- 45 反射型空間光変調器
- 46 フーリエ変換レンズ
- 47 レンズアレー
- 48 複数の光伝送路
- 49 光周波数シフタ
- 50 高周波信号入力端子
- 51 ミラー
- 52 光/電気変換器 (O/E)
- 53 高周波伝送路
- 54 高周波増幅器モジュール
- 55 放射繁子
- 5 6 光分配器
- 59 光合波器
- 60 光伝送路

[図5]

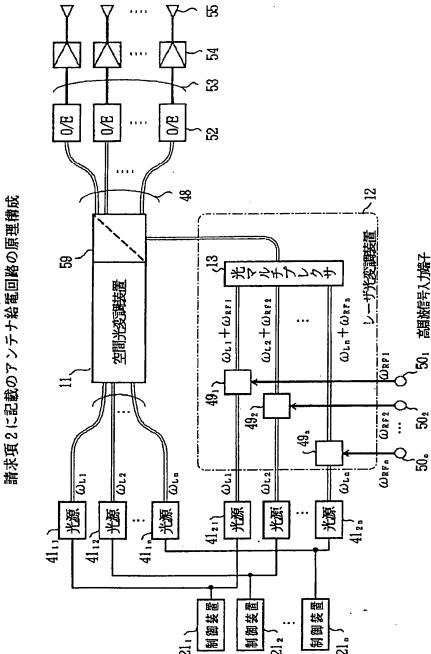
空間光信号処理型アンテナビーム形成回路の原理構成

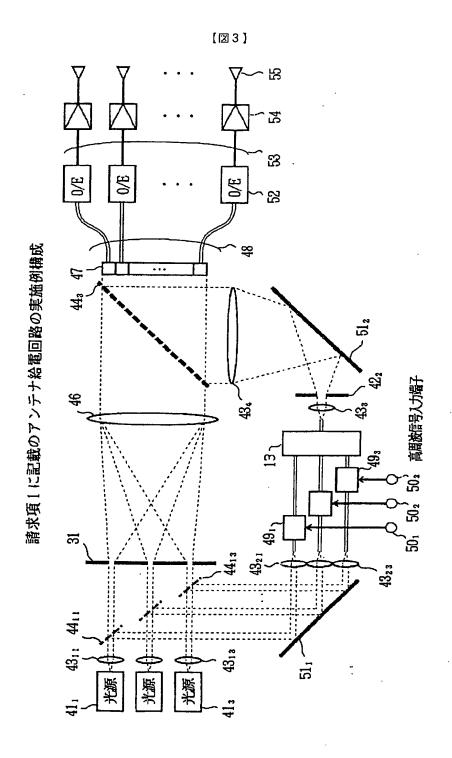


ध 23 0Æ 22 請求項1に記載のアンテナ給電回路の原理構成 ිනි 光マルチプレクサ $\omega_{L_n} + \omega_{RF_n}$ WL2+WR72 $\omega_{L1} + \omega_{RF1}$ 49, } 491, 2 ORF! ΩL2 $\omega_{\mathfrak{l}_{\mathfrak{s}}}$ 消

[図1]

(7)





[図4] ਖ਼ 54 જ્ઞ Œ 22 空間光信号処理型アンテナビーム形成回路の構成例 \overline{z} 50 高開被信号人力端子 46 フーリエ変換レンズ 光周被数 シフタ ₩3 42, 441

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.